RESIN COMPOSITION FOR CALENDERING AND SHEET MOLDINGS

Patent Number:

JP9208798

Publication date:

1997-08-12

Inventor(s):

SHIRATORI TAKAAKI; IWASAKI TADASHI; HARADA TAKASHI; FUJII SEIZO; ZENKO

MITSUTO

Applicant(s):

MITSUBISHI RAYON CO LTD

Requested Patent:

JP9208798

Application

Number:

JP19960020052 19960206

Priority Number(s):

IPC Classification:

C08L55/02; B29C43/24; C08L25/12

EC Classification:

Equivalents:

JP3335061B2

Abstract

PROBLEM TO BE SOLVED: To obtain a resin composition which can be calendered with increased peelability from the surroundings of the bank and the hot rollers without adverse effect on its excellent performance by admixing a specific copolymer to a rubber-modified thermoplastic resin.

SOLUTION: This resin composition is prepared by formulating (A) 0.1-15 pts.wt. of a copolymer from 10-90wt.% of methyl methacrylate units, 5-60wt.% of an alkyl acrylate units, preferably butyl acrylate and 0-50wt.% of monomer units copolymerizable with these monomers to 100 pts.wt. of a rubber-modified thermoplastic resin having (B) 10-90 pts.wt. of a graft rubber copolymer prepared by grafting 10-45 pts.wt. of a vinyl cyanide, preferably acrylonitrile and 55-90 pts.wt. of an aromatic vinyl compound, preferably styrene onto 25-75 pts.wt. of a rubber (co)polymer, preferably polybutadiene rubber and (C) 10-90 pts.wt. of a copolymer having 10-45wt.% of a vinyl cyanide units and 55-90wt.% of an aromatic vinyl units.

Data supplied from the esp@cenet database - I2

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平9-208798

最終頁に続く

(43)公開日 平成9年(1997)8月12日

(51) Int.Cl. ⁶ C 0 8 L 55/02 B 2 9 C 43/24 C 0 8 L 25/12 // (C 0 8 L 55/02 33: 12	LME LDY	广内整理番号	F I C 0 8 L B 2 9 C C 0 8 L	43/24		LME LDY	技術表示箇所
		審査請求	未請求請求	找項の数 6	OL	(全 9 頁)	最終頁に続く
(21)出願番号	特願平8-20052 平成8年(1996)2月6		(71)出願 (72)発明 (72)発明者	人 000006 三菱レ 東京都 白鳥 神奈イリ 内 岩 神奈川 日 神奈川	035 イ中央の イ中央明 原川崎 京川崎 京川崎 京川崎 市会 京川崎 市会	株式会社 京橋2丁目3章 市多摩区登戸3 会社東京技術。 5多摩区登戸3	

(54) 【発明の名称】 カレンダー加工用樹脂組成物およびそれから得られるシート状成形品

(57)【要約】

【課題】 ABS樹脂の本来の性能を損なうことなく、 カレンダー加工が可能なABS樹脂組成物を提供すること。

【解決手段】 ゴム変性熱可塑性樹脂(I)100重量 部に、メタクリル酸メチル単位10~95重量%、アクリル酸アルキルエステル単位5~60重量%、およびこれらと共重合可能な単量体単位0~50重量%から得られる共重合体(II)0.1~15重量部を配合してなるカレンダー加工用樹脂組成物およびそれから得られるシート状成形品。

【特許請求の範囲】

【請求項1】 共役ジエン系単位を主成分とするゴム状(共)重合体25~70重量%に、シアン化ビニル化合物10~45重量部および芳香族ビニル化合物55~90重量部からなる混合物30~75重量%がグラフト重合されてなるグラフトゴム共重合体(I-1)10~90重量部とシアン化ビニル化合物単位10~45重量%および芳香族ビニル化合物単位55~90重量%からなる共重合体(I-2)10~90重量部とからなるゴム変性熱可塑性樹脂(I)100重量部に、メタクリル酸メチル単位10~95重量%、アクリル酸アルキルエステル単位5~60重量%、およびこれらと共重合可能な単量体単位0~50重量%からなる共重合体(II)0.1~15重量部を配合してなるカレンダー加工用樹脂組成物。

【請求項2】 共重合体 (II) が、メタクリル酸メチル単位40~95重量%とアクリル酸アルキルエステル単位5~60重量%およびこれらと共重合可能な単量体単位0~30重量%からなり、かつ1g/1クロロホルム溶液25℃で測定した還元粘度 (nsp/C) が 0.1~20 (1/g) である共重合体 (II-1) である請求項1記載のカレンダー加工用樹脂組成物。

【請求項3】 共重合体(II)が、(A)その構成単位の少なくとも80重量%がメタクリル酸メチルである(共)重合体であり、該(共)重合体 1g/1クロロホルム溶液の25℃で測定したカsp/Cが 2(1/g)以上である(共)重合体10~45重量部の存在下で(B)炭素数1~18のアルキル基を有するメタクリル酸アルキルエステル30~70重量%と炭素数1~18のアクリル酸アルキルエステル30~70重量%と炭素数1~18のアクリル酸アルキルエステル30~70重量%と炭素数1~18のアクリル酸アルキルエステル30~70重量%とのおり、1/g)以下になるような条件で重合して得られる(A)成分および(B)成分を構成単位とする重合体からなる2段重合体の存在下で、さらに(C)メタクリル酸メチル 50~100重量%と、該メタクリル酸メチルと共重合可能な単量体 0~50重量%とからなる単量体(混合物)5~40重量部〔但し、(A)、(B)なりに、1000年間になりまたが、1000年間には、1000年間には、1000年間には、1000年間には、1000年間には、1000年間には、1000年間には、1000年間には1000年間には1000年間には1000年間には1000年間に10000年間に1000年間に1000年間に1000年間に1000年間に1000年間に10000年間に10000年間に10000年間に10000年間に100

(B) および(C) 成分の合計量は100重量部〕を(C) 成分単独でのnsp/Cが2(I/g) 以上になるような条件で重合して得られる3段重合体(II-2)である請求項1記載のカレンダー加工用樹脂組成物。

【請求項4】 共重合体(II)が、請求項2記載の共重合体(II-1)と請求項3記載の3段共重合体(II-2)との混合物である請求項1記載のカレンダー加工用樹脂組成物。

【請求項5】 ゴム変性熱可塑性樹脂(I)が、グラフトゴム共重合体(I-1)10~80重量部、共重合体(I-2)10~70重量部およびシアン化ビニル化合物単位5~40重量%、芳香族ビニル化合物単位30~90重量%およびマレイミド化合物単位5~45重量%

からなる共重合体(I-3)10~80重量部〔但し、(I-1)~(I-3)の合計量は100重量部〕からなる請求項1~3記載のカレンダー加工用樹脂組成物。 【請求項6】 請求項1~5に記載のカレンダー加工用樹脂組成物を使用して、カレンダー加工法によって得られるシート状成形品。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、カレンダー加工に 適した樹脂組成物およびそれから得られるシート状成形 品に関する。

[0002]

【従来の技術】共役ジエン系ゴムで強化されたアクリロ ニトリル-スチレン共重合体いわゆるABS樹脂、およ びそれに類するゴム変性熱可塑性樹脂は、優れた成形加 工性を有しており、また優れた機械的強度や耐薬品性を も合わせ持つことから幅広い用途分野で使用されてい る。他方、薄いシート状物を成形するには、カレンダー 加工法が最も生産性が高い。そこで、カレンダー加工に よりABS樹脂をその性能を損なうことなくシート状物 に成形したいという要望があった。しかしながらABS 樹脂は、加熱ロール上でのバンク(原料樹脂)の回り方 が不規則となり得られるシート状物の表面が荒れて外観 が悪くなる(バンク回りが悪い)、あるいは高温ロール に巻き付いて剥がれにくくなる(ロールからの剥離性が 悪い)といった問題があるため、カレンダー加工による ABS樹脂のシート状物の成形は困難なのが現状であっ た。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】ABS樹脂が優れた性能であることから、カレンダー加工が可能になればより多くの分野で利用が可能となる。それゆえ、ABS樹脂本来の性能を損なわず、かつバンク回りやロールからの剥離性の良い、カレンダー加工に適したABS樹脂の開発が望まれていた。

[0004]

【発明を解決するための手段】本発明は、上記の課題を 解決する樹脂組成物を提供するためのものである。

【0005】すなわち、本発明の要旨とするところは、共役ジエン系単位を主成分とするゴム状(共)重合体25~70重量%に、シアン化ビニル化合物10~45重量部および芳香族ビニル化合物55~90重量部からなる混合物30~75重量%がグラフト重合されてなるグラフト共重合体ゴム(I-1)10~90重量部とシアン化ビニル化合物単位10~45重量%および芳香族ビニル化合物単位55~90重量%からなる共重合体(I-2)10~90重量部とからなるゴム変性熱可塑性樹脂(I)100重量部に、メタクリル酸メチル単位10~95重量%、アクリル酸アルキルエステル単位5~60重量%、およびこれらと共重合可能な単量体単位0~

50重量%からなる共重合体(II)0.1~15重量部を配合してなるカレンダー加工用樹脂組成物およびそれから得られるシート状成形品にある。

[0006]

【発明の実施の形態】本発明におけるゴム変性熱可塑性 樹脂(I)は、共役ジエン系単位を主成分とするゴム状 (共)重合体25~70重量%に、シアン化ビニル化合物10~45重量部および芳香族ビニル化合物55~9 0重量部からなる混合物30~75重量%がグラフト重 合されてなるグラフトゴム共重合体(I-1)10~9 0重量部とシアン化ビニル化合物単位10~45重量% および芳香族ビニル化合物単位55~90重量%からなる共重合体(I-2)10~90重量部とからなる。

【0007】共役ジエン系単位を主成分とするゴム状 (共)重合体とは、1,3-ブタジエン等の共役ジエンを 主成分とした架橋構造を有する重合体である。より具体 的には、共役ジエンを70重量部以上とこれと共重合可 能な単量体30重量部以下とからなる(共)重合体であ る。共役ジエンとしては、1,3-ブタジエン、イソプレ ン、およびクロロプレンが例示され、共重合可能な単量 体としては、アクリロニトリル等の不飽和シアン化合物 やスチレン等の芳香族ビニル化合物が例示される。共役 ジエン系単位を主成分とするゴム状 (共) 重合体の好ま しい例としては、ポリブタジエンゴム、アクリロニトリ ルーブタジエン共重合ゴム、スチレン-ブタジエン共重合 ゴム等が挙げられる。ゴム変性熱可塑性樹脂(I)中に しめる共役ジエン系単位を主成分とするゴム状 (共) 重 合体の割合は、5~70重量%が適当である。5重量% 未満では得られるシート状物の (面) 衝撃強さが劣り、 70重量%を超えると得られるシート状物の外観が悪く なるので好ましくない。

【0008】グラフトゴム共重合体(I-1)において、使用されるシアン化ビニル化合物としては、アクリロニトリル、メタクリロニトリル、エタクリロニトリル、マレオニトリル、フマロニトリル等が挙げられるが、特にアクリロニトリルが好ましい。また、芳香族ビニル化合物としては、スチレン、 α -メチルスチレン、0-メチルスチレン、p-メチルスチレン、1-ジメチルスチレン、1-ジメチルスチレン、1-ジャン等が挙げられるが、特にスチレンおよび/または1-メチルスチレンが好ましい。

【0009】使用するシアン化ビニル化合物と芳香族ビニル化合物との割合は、ゴム変性熱可塑性樹脂(I)の耐薬品性等の物性面と耐熱着色性等の加工面との理由により、シアン化ビニル化合物 10~45重量部と芳香族ビニル化合物 55~90重量部の範囲が好ましい。【0010】グラフトゴム共重合体(I-1)の製造方法については特に制限はないが、共役ジエン系単位を主成分とするゴム状(共)重合体の存在下にシアン化ビニル化合物と芳香族ビニル化合物を乳化もしくは塊状でグ

ラフト共重合させる方法が挙げられる。

【0011】共重合体(I-2)はシアン化ビニル化合物単位10~45重量%および芳香族ビニル化合物単位55~90重量%からなるものである。この範囲以外の共重合体を用いると、衝撃強さと外観が低下する傾向がある。

【0012】共重合体 (I-2) におけるシアン化ビニル化合物単位および芳香族ビニル化合物単位は、それぞれシアン化ビニル化合物および芳香族ビニル化合物から誘導されるものであり、使用されるシアン化ビニル化合物および芳香族ビニル化合物としては、グラフトゴム共重合体 (I-1) において使用されるものが挙げられる。

【0013】共重合体(I-2)の製造方法については特に制限はないが、懸濁重合あるいは溶液重合などが挙げられる。

【0014】ゴム変性熱可塑性樹脂(I)中における、シアン化ビニル化合物単位と芳香族ビニル化合物単位と からなる共重合体(I-2)は、グラフトゴム共重合体(I-1)を得る際に、共役ジエン系単位を主成分とするゴム状(共)重合体にグラフト重合せずに、シアン化ビニル化合物単位と芳香族ビニル化合物単位とからなる共重合体として得られるものも含む。

【0015】また、耐熱性が要求される場合には、ゴム変性熱可塑性樹脂 (I) として、グラフトゴム共重合体 (I-1) 10 \sim 80 重量部、共重合体 (I-2) 10 \sim 70 重量部およびシアン化ビニル化合物単位5 \sim 40 重量%、芳香族ビニル化合物単位30 \sim 90 重量%およびマレイミド化合物単位5 \sim 45 重量%から得られる共重合体 (I-3) 10 \sim 80 重量部 [0] [0

【 0 0 1 6 】 共重合体 (I - 3) はシアン化ビニル化合物単位 5~4 0 重量%、芳香族ビニル化合物単位 3 0~9 0 重量% およびマレイミド化合物単位 5~4 5 重量% からなるものである。

【0017】共重合体 (I-3) におけるシアン化ビニル化合物単位および芳香族ビニル化合物単位は、それぞれシアン化ビニル化合物および芳香族ビニル化合物から誘導されるものであり、使用されるシアン化ビニル化合物と芳香族ビニル化合物としては、グラフトゴム共重合体 (I-1) において使用されるものが挙げられる。

【0018】また共重合体(I-3)におけるマレイミド化合物単位はマレイミド化合物から誘導されるものであり、そのマレイミド化合物としては、マレイミド、Nーメチルマレイミド、Nーエチルマレイミド、Nープロピルマレイミド、Nーイソプロピルマレイミド、Nーシクロヘキシルマレイミド、Nーキシリルマレイミド、Nートルイルマレイミド、Nーキシリルマレイミド、Nーナフチルマレイミド、Nーtertーブチルマレイミ

ド、N-o-クロルフェニルマレイミド、N-o-メトキシフェニルマレイミド、N-o-ブロモフェニルマレイミド等が挙げられるが、特にN-フェニルマレイミドまたはN-シクロヘキシルマレイミドが好ましい。

【0019】シアン化ビニル化合物単位、芳香族ビニル化合物単位およびマレイミド化合物単位からなる共重合体 (I-3) 中にしめるマレイミド化合物単位は、得られるシート状物の耐熱性と (面) 衝撃強さのバランスから5 \sim 45重量%が適当である。

【0020】共重合体(I-3)の製造方法については特に制限はないが、溶液重合で製造する方法が好ましい。共重合体(I-3)は、耐熱性と(面)衝撃強さのバランスからゴム変性熱可塑性樹脂(I)中に10~80重量%の範囲で配合されるのが好ましい。

【0021】本発明において使用される共重合体 (II) は、メタクリル酸メチル単位 $10\sim95$ 重量%、アクリル酸アルキルエステル単位 $5\sim60$ 重量%、およびこれらと共重合可能な単量体単位 $0\sim50$ 重量%からなる共重合体である。

【0022】該共重合体(II)は、その構成単位にメタクリル酸メチル単位およびアクリル酸アルキルエステル単位を必須成分として有していることが必要である。これらを含まない共重合体は、ゴム変性熱可塑性樹脂に対してバンク回りやロールからの剥離性を向上させる効果を有しない。

【0023】ここで、メタクリル酸メチル単位およびアクリル酸アルキルエステル単位は、それぞれメタクリル酸エステルおよびアクリル酸アルキルエステルから誘導されるるものであり、アクリル酸アルキルエステルとは、アクリル酸と炭素数1~18のアルキル基とのエステルであり、アクリル酸メチル、アクリル酸プロピル、アクリル酸ブチル、アクリル酸へキシル、アクリル酸~2-エチルへキシル、アクリル酸シクロヘキシル、アクリル酸ベンジル、アクリル酸フェニル等が挙げられる。これらの内アクリル酸ブチル、アクリル酸エチルを用いるのが好ましい。

【0024】また、共重合体(II)を構成する単量体単位として、必要に応じてメタクリル酸メチルを除くメタクリル酸アルキルエステル単位や、メタクリル酸メチルはよびアクリル酸アルキルエステルと共重合可能な単位を誘導するメタクリル酸メチルを除くメタクリル酸アルキルエステルとしては、メタクリル酸と炭素数1~18のアルキル基とのエステルであり、メタクリル酸エチル、メタクリル酸ブチル、メタクリル酸~2-エチルへキシル、メタクリル酸フェニル等が挙げられ、メタクリル酸メチルおよびアクリル酸アルキルエステルと共重合可能な単量体としては、アクリロニトリル、スチレン、αーメチルスチレン、酢酸ビニル等の単官能性の単量体や、

メタクリル酸アリル、シアヌル酸トリアリル等の多官能 性単量体が挙げられる。

【0025】多官能性単量体を使用する場合には、共重 合体(II)中2重量%以下であることが好ましい。 【0026】共重合体(II)の製造方法については特に 制限はないが、乳化重合で製造されたものが好ましい。 【0027】共重合体(II)の好ましい形態は、メタク リル酸メチルを40~95重量%と、アクリル酸アルキ ルエステル5~60重量%および共重合可能な他の単量 体0~30重量%からなり、かつその1g/1クロロホ ルム溶液の25℃で測定した還元粘度(カsp/C)が 0.1~20 (1/g)の共重合体 (II-1) である。 より好ましい形態としては、メタクリル酸メチル70~ 95重量%、アクリル酸エチルもしくはアクリル酸ブチ ル5~30重量%からなり、nsp/Cが0.3~15 (1/g)の共重合体である。メタクリル酸メチルとア クリル酸アルキルエステルの割合については、該共重合 体(II)のゴム変性熱可塑性樹脂(I)の加工時におけ る分散性と樹脂組成物のロール上でのバンク回りとのバ ランスを優れたものにするという観点からこの範囲であ ることが好ましい。また、ηsp/Cについては、0.1 (1/g)未満であるとゴム変性熱可塑性樹脂(I)の 性能を損なうため好ましくなく、20(1/g)を超え ると共重合体(II)のゴム変性熱可塑性樹脂(I)への 加工時における分散性が悪くなるため好ましくない。 【0028】共重合体(II)の好ましい別の形態は、以 下に記述する3段重合体(共重合体II-2)である。す なわち、(A)その構成単位の少なくとも80重量%が メタクリル酸メチルである(共)重合体であって、該 (共) 重合体のηsp/Cが 2 (1/g)以上であるも の、10~45重量部の存在下で、(B) いずれも炭素 数1~18のアルキル基を有するメタクリル酸アルキル エステル 30~70重量%とアクリル酸アルキルエス テル 30~70重量%との混合物、40~70重量部 を、(B)成分単独でのnsp/Cが1(1/g)以下に なるような条件で重合して得られる(A)成分および (B) 成分を構成単位とする重合体からなる 2段重合体 の存在下で、さらに(C)メタクリル酸メチル 50~ 100重量%と、メタクリル酸メチルと共重合可能な単 量体0~50重量%とからなる単量体(混合物)、5~ 40重量部〔但し、(A)、(B)および(C)成分の 合計量は100重量部〕を(C)成分単独でのカsp/C が2(1/g)以上になるような条件で重合して得られ る3段重合体である。ここで、炭素数1~18のアルキ ル基を有するメタクリル酸アルキルエステルの例として は、メタクリル酸メチル、メタクリル酸エチル、メタク リル酸ブチル、メタクリル酸-2-エチルヘキシル、メタ クリル酸シクロヘキシル、メタクリル酸ベンジル、メタ

クリル酸フェニル等が挙げられる。また、炭素数1~1

8のアルキル基を有するアクリル酸アルキルエステルと

しては、前述のアクリル酸アルキルエステルの例として 挙げたものが例示される。さらにメタクリル酸メチルと 共重合可能な単量体についても前述したものが例示され る。以上の様な3段重合体という形態を持たせることに より、該共重合体(II)のゴム変性熱可塑性樹脂(I) への分散性(均一相溶性)とゴム変性熱可塑性樹脂 (I)のロールからの剥離性を高くするという該共重合 体(II)の両性能が共に優れたものにすることが可能と

なる。

【0029】共重合体(II)は、共重合体(II-1)と 共重合体(II-2)を併用して使用することができる。 共重合体(II-1)はバンク回りを良くする効果が大き く、ロールからの剥離性を良くする効果は共重合体(II-2)より小さい。また、共重合体(II-2)はロール からの剥離性を良くする効果が大きく、バンク回りを良 くする効果は共重合体(II-1)より小さい。従って、 共重合体(II-1)と共重合体(II-2)を併用して使 用することは、より少ない共重合体(II)の使用量でゴム変性熱可塑性樹脂(I)のバンク回りとロールからの 剥離性を共に優れたものにすることができる。

【0030】共重合体(Ⅱ)は、ゴム変性熱可塑性樹脂 (I)100重量部に、0.1~15重量部の範囲で配 合され、目的とする熱可塑性樹脂組成物となる。共重合 体 (II) の配合量が O.1 重量部未満であると熱可塑性 樹脂組成物のバンク回りあるいは加熱ロールからの剥離 性が劣るため好ましくなく、15重量部を超えるとゴム 変性熱可塑性樹脂(I)の性能が損なわれ、得られる熱 可塑性樹脂組成物の性能が見劣りするため好ましくな い。また、共重合体(II)を2種以上併用する場合に は、それらの合計量を上記範囲内にする必要がある。 【0031】メタクリル酸メチルおよびアクリル酸アル キルエステルを必須成分とする共重合体(II)をゴム変 性熱可塑性樹脂(I)に配合する方法については特に制 限はない。例として挙げるなら、(Φ)乳化重合によっ て製造されたゴム変性熱可塑性樹脂(I)ラテックス に、共重合体(II)ラテックスを混合した後、凝固して 熱可塑性樹脂組成物を得る方法、(②) ゴム変性熱可塑 性樹脂(I)のパウダーもしくはペレットと共重合体 (II) のパウダーとを均一に混合して熱可塑性樹脂組成 物とする方法、(3)2の方法で得られる熱可塑性樹脂 組成物をバンバリーミキサー、スクリュー式押出機など で溶融混練後ペレット化して熱可塑性樹脂組成物とする 方法、等である。これらの内、❸の方法で製造するのが 好ましい。

【0032】ゴム変性熱可塑性樹脂(I)と共重合体(II)とを配合する際には、必要に応じて各種安定剤を添加することが可能である。安定剤の例としては、ヒンダードフェノール系、フォスファイト系、チオエーテル系の抗酸化剤、ベンゾトリアゾール系、ベンゾフェノン系の紫外線吸収剤、ヒンダードアミン系光安定剤が挙げ

られる。また安定剤以外にも、各種着色剤、金属石鹸、 可塑剤等を添加することができる。これらの内の金属石 鹸を添加することは、本発明の熱可塑性樹脂組成物にと って望ましい。特に、ゴム変性熱可塑性樹脂(I)中の ゴム状(共)重合体の割合が少ない場合には、共重合体 (II) によるロールからの剥離性向上効果が小さくなる ことがあるが、金属石鹸を添加することによりロールか らの剥離性向上効果をより大きく発現することができ る。金属石鹸の例としては、ステアリン酸のマグネシウ ム、カルシウム、バリウム、亜鉛等の塩が挙げられる。 【0033】さらには目的に応じて、難燃剤、帯電防止 剤、抗菌・防カビ剤等を配合することができる。難燃剤 および難燃助剤の例としては、テトラブロモビスフェノ ールA、ビス(ジブロモプロピル)テトラブロモビスフ ェノールA、オクタブロモジフェニルエーテル、デカブ ロモジフェニルエーテル、ヘキサブロモシクロドデカ ン、臭素化ポリカーボネート、ポリ塩化ビニル、末端変 性・未変性の臭素化エポキシ系難燃剤(例えば、テトラ ブロモビスフェノールAのグリシジルエーテルの重合 体)、リン酸エステル類(トリブチルホスフェート、ト リクレジルホスフェート等)、ハロゲン化リン酸エステ ル類(トリス(2,3-ジブロモプロピル)ホスフェー ト、トリス (ブロモクロロプロピル) ホスフェート 等)、三酸化アンチモン、塩素化ポリエチレン、テフロ ン等が挙げられる。帯電防止剤の例としては、アミン 系、アンモニウム塩系、スルホン酸塩系、ポリオキシエ チレン系、ポリエーテルーポリアミドブロック系等が挙 げられる。抗菌・防カビ剤の例としては、イミダゾール 系、チアゾール系、ニトリル系、ハロアルキル系、ピリ ジン系等の有機系のものや、銀系、亜鉛系、銅系、チタ ン系等の無機系のものが例示される。これらの内、熱的 に安定で性能の高い銀系のものを使用するのが好まし い。銀系の抗菌剤としては、ゼオライト、シリカゲル、 リン酸ジルコニウム、リン酸カルシウム、ハイドロタル サイト、ヒドロキシアパタイト、ケイ酸カルシウム等の 多孔性構造体に銀、銀イオン、銀錯体、銀化合物を担持 させたものが好例として挙げられ、他に、脂肪酸の銀 塩、リン酸アルキルエステルの銀塩等が例示される。

【0034】また本発明の熱可塑性樹脂組成物のシートに石目調やパール調、メタリック調等の外観を持たせるため、着色されたフッ素樹脂、ウレタン樹脂、エポキシ樹脂、フェノール樹脂、ユリア樹脂、ポリエステル樹脂・繊維、アラミド樹脂・繊維、ガラス繊維、炭素繊維、セラミック繊維や、アルミ、ステンレス、銅等の金属粒子・繊維、イリオジン、タルク、マイカ等を添加することも可能である。

[0035]

【実施例】以下、実施例により本発明をさらに詳細に説明するが、この実施例によって本発明はなんら制限されるものではない。また、実施例中の「部」は、特にこと

わりのない限り「重量部」を表すものとする。 【0036】(評価方法)

· 還元粘度(nsp/C)

試料 0.1gを 100m1のクロロホルムに溶解し、 ウベローデ管を用いて25℃の温度で測定した。 【0037】・バンク回り

8インチロールを用い、熱可塑性樹脂組成物300gを、ロール混練温度190℃(耐熱品については 220℃)、ロール回転数14×16 r p m、ロール間隔 0.8 m m にてロールを回転させ、ロール上のバンクの 状態を観察した。評価は5段階法を用い、5はバンクが 棒状で滑らかに回転しバンク回りが良いことを、1はバンクが波打ち空気を巻き込んでバンク回り悪いことを表す。数字が5に近いほどバンク回りが良く外観の良いシートが得られることを示す。

【0038】・ロールからの剥離性

8インチロールを用い、熱可塑性樹脂組成物300gを、ロール混練温度190 $^{\circ}$ (耐熱品については 220 $^{\circ}$)、ロール回転数 14×17 rpm、ロール間隔 0.3mmにて混練し、5分後にロール表面からの剥離

共役ジエン系ゴム状重合体 (a)の合成

1.3-ブタジエン

ジイソプロピルベンゼンハイドロパーオキサイド

tert-ドデシルメルカプタン

オレイン酸カリウム

不均化ロジン酸カリウム

デキストロース

無水硫酸ナトリウム

水酸化ナトリウム

蒸留水

上記の組成物のうち 1,3-ブタジエンを除く物質については、その中に含まれる酸素を窒素で置換し、事実上反応を阻害しない状態とした。その後、全ての物質を50リットルオートクレーブに仕込み、激しく撹拌しながら55℃まで昇温した。これに、下記混合物を投入し、

ピロリン酸ナトリウム

硫酸第一鉄

蒸留水

グラフト共重合体 (b) の合成

ゴム状重合体 (a) ラテックス60部 (固形分) を20 リットルセパラブルフラスコ内に仕込み、攪拌しながら アクリル酸ブチルーメタクリル酸 (85-15重量%) 共重合体ラテックスを固形分で 1.2部添加し、そのま

不均化ロジン酸カリウム ピロリン酸ナトリウム

硫酸第一鉄

デキストロース

水酸化ナトリウム

この肥大化ゴム状重合体 (a') ラテックスに、上記組成物を加え、攪拌しながら60℃まで昇温した。これ

性を評価した。評価は5段階法を用い、5が剥離性最高で1が剥離性最低、数値が5に近いほどロールからの剥離性が良くなることを示す。

【0039】・シート外観

ロールからの剥離性の評価と同じ操作を行い、ロールから剥離したシートを2枚の鉄板で挟み荷重下冷却することによりシート状成形品を得た。このシート状成形品の表面外観を評価した。評価の表記を以下に示す。

[0040]

○ : 平滑で外観が良好

△ : 少し表面の肌荒れあるいは流れ模様が見られる

× : 表面の肌荒れあるいは流れ模様がひどく外観が

悪い

·熱変形温度

熱可塑性樹脂組成物を 6.4×12.7×127mmの 試片に成形し、ASTM D-648の試験法により、 荷重18.5kgf/cm²の条件で測定した。

【0041】(参考例)

(ゴム変性熱可塑性樹脂(I)の各成分の製造)

100部

0.2部

0.5部

1部

1部

0.3部

0.18部

0.02部

195部

55℃で8時間かけて重合を行った。その結果、モノマー転化率99%、粒子径0.07μmの共役ジェン系ゴム状重合体(a)ラテックスが得られた。

[0042]

0.5部

0.005部

5部

ま攪拌しながら30分保持した後蒸留水80部を添加した。その結果、平均粒子径が 0.28μmにまで肥大化されたゴム状重合体(a')ラテックスが得られた。 【0043】

0.4部

0.02部

0.005部

0.4部

0.02部

に、下記単量体混合物を2時間かけて滴下投入させることにより、グラフト共重合を行った。

[0044]

アクリロニトリル

スチレン

クメンハイドロパーオキサイド

tert-ドデシルメルカプタン

単量体混合物滴下投入終了後、さらに1時間保持するこ とによりグラフト共重合体ラテックスが得られた。この グラフト共重合体ラテックスを、希硫酸水溶液に投入し

共重合体(c)の合成

アクリロニトリル

スチレン

アゾビスイソブチロニトリル tert-ドデシルメルカプタン

リン酸カルシウム

蒸留水

上記組成物を、100リットルオートクレーブに仕込み 激しく攪拌した。系内の分散を確認した後、75℃に昇 温し、3時間かけて重合させた。その後、110℃まで

共重合体(d)の合成

スチレン

メチルエチルケトン

グラスライニングされた 50リットルの完全混合型重 合釜の器内を、真空ポンプで減圧した後窒素ガスを器内 に導入する、という操作を数回繰り返した後、窒素雰囲 気下で上記混合物を器内に仕込んだ。これを、100℃

アクリロニトリル

N-フェニルマレイミド

1,1-ジブチルパーオキシー

3,3,5-トリメチルシクロヘキサン 0.07部

メチルエチルケトン

滴下供給終了後、100℃のまま1時間熱成することで N-フェニルマレイミドの残存量を大幅に減少させた。 そして、重合禁止剤を投入し急冷した後、重合反応物を ギヤポンプを用いて脱揮押出機へと定量的に供給した。 脱揮押出機で、残存単量体や有機溶剤などを除去した

<u>共重合体 (II-a) の合成</u>

メタクリル酸メチル

アクリル酸ブチル

ジオクチルスルオコハク酸ナトリウム

過硫酸アンモニウム

蒸留水

5リットルのセパラブルフラスコに上記混合物を仕込 み、器内を窒素で置換した後、攪拌しながら65℃に昇 温した。窒素雰囲気下、65℃にて4時間攪拌を続ける ことにより重合反応を完結させた。得られたラテックス

共重合体(II-b)の合成

(A) メタクリル酸メチル

n-オクチルメルカプタン

ジオクチルスルホコハク酸ナトリウム

過硫酸アンモニウム

12部

28部

0.2部

0.4部

て凝固させた後、脱水、洗浄、乾燥させることによりグ ラフト共重合体(b)が得られた。

[0045]

30部

70部

0.15部

0.4部

0.5部

150部

昇温し、30分間熟成させた。冷却後に脱水、洗浄、乾 燥することにより、粉末の共重合体(c)を得た。

[0046]

40部

10部

まで昇温した後、下記混合物を60分かけて器内に滴下 供給することで溶液重合を行った。

[0047]

20部

10部

20部 後、共重合体はストランド状で押し出した。これをペレ タイザーで処理することにより、ペレット状の共重合体 (d)が得られた。

【0048】(共重合体 (II) の製造)

80部

20部

1.5部

0.2部

200部

を塩化アルミニウム水溶液で凝固し、洗浄、乾燥するこ とにより粉末の共重合体(II-a)が得られた。カsp/ Cを測定したところ 11.8 (1/g)であった。

[0049]

30部

0.003部

1.5部

0.2部

蒸留水

5リットルのセパラブルフラスコに上記混合物を仕込み、器内を窒素で置換した後、攪拌しながら65℃に昇温した。窒素雰囲気下、65℃にて4時間攪拌を続ける

(B)メタクリル酸ブチル

アクリル酸ブチル

n-オクチルメルカプタン

からなる混合物を1時間かけて滴下投入し、その後2時間撹拌を続けた。((B)成分のみ別途同様の条件で重(C)メタクリル酸メチル

n-オクチルメルカプタン

からなる混合物を30分かけて滴下投入した。その後、さらに2時間攪拌を続け重合を終了した。((C)成分のみ別途同様の条件で重合したもののnsp/Cは5.0(1/g)であった)得られたラテックスを塩化アルミニウム水溶液で凝固し、洗浄、乾燥することにより粉末の共重合体(II-b)が得られた。

【0050】<u>共重合体 (II-c) の合成</u>

使用する単量体をメタクリル酸メチル100部とする以外は共重合体 (II-a) の合成と同様にして粉末の共重合体 (II-c) を得た。 η sp/Cを測定した結果9.9 (1/g) であった。

【0051】<u>共重合体(II-d)の合成</u>

2段目(B)の重合で使用する単量体をメタクリル酸ブチル50部とする以外は(II-b)の合成と同様にして

280部

ことにより重合させた。(η sp/Cは5.0(1/g)であった)続いてこの重合系を窒素雰囲気下6.5での状態に保ったまま、

30部

20部

0.5部

合したものの η sp/Cは0.6(1/g)であった)しかる後、この反応系に、

20部

0.002部

粉末の共重合体 (II-d) を得た。 (B) 成分のみの η SP/Cは0.5 (1/g) であった。

【0052】(熱可塑性樹脂組成物の製造)得られたグラフト共重合体(b)、共重合体(c)(d)(II-a)(II-b)(II-c)(II-d)を表1および表2に示す配合で混合し、さらにホスファイト系抗酸化剤(PEP-8;旭電化製)0.5部、ステアリン酸マグネシウム0.5部、エチレンビスステアロアミド(EBS)0.5部を添加したものをヘンシェルミキサーでブレンド後、ベント付きスクリュー押出機で溶融混練した。得られた熱可塑性樹脂組成物をペレタイザーにてペレットとし各評価に使用した。

[0053]

【表1】

	ゴム変性熱可塑性樹脂 (1)		共重合体 (Ⅱ)				パンク	P-N	シート
	グラフト共重合体(b)	共重合体 (c)	(n-a)	(II - P)	(II-c)	(n-d)		からの 戦艦性	外觀
実施例)	70部 .	30部	0.5部				4	2	Δ
実施例 2	70部	30部	2 都	 	 	 _	5	3	5
実施例 8	70部	3 O #B	-	0.5部		 _	3	4	Δ
実施例4	7 0 部	30部	-	2 郎			4	5	0
実施例 5	70都	3 O #B	0.5部	1.5部			5	5	
比較例1	70部	3 0 tss	-	-			1	1	y •1
比較例 2	70部	8 0 都	-	_	2 都	_	1		×*1
比較例3	70部	3 0部	_	-	-	2 部	1		Χ.,
実施例 6	10088	-	0. 6部	1.5 8 83			5	5	0
実施例7	30年3	70都	0. 5部	1.563	_		5	4	- 0

*) ロールから剥離しにくい為断片的なシートしか得られない。

[0054]

【表2】

	ゴム変性熱可塑性樹脂(I)		共重合体(II)		パンク	ロール	シート	熱変形温度
·	グラフト共配合体(b)	共重合体 (d)	(11 - a)	(11 - P)	屋り	からの 剥離性	外觀	(°C)
英雄例8	4 0 都	60部	0.5部	1.5\$3	. 5	4	0	101
比較例4	40都	60郡	5部	15#3	5	4	0	8 7

【0055】表1より、メタクリル酸メチルおよびアクリル酸アルキルエステルを必須成分とする共重合体(I1)を添加しないものはバンク回りやロールからの剥離性が悪いのに対し、本発明に従う熱可塑性樹脂組成物は

加熱ロールからの剥離性が良くカレンダー加工に適しており、得られるシート状成形品の外観も良好であることが判る。また、アクリル酸アルキルエステルを含まずメタクリル酸メチルのみあるいはメタクリル酸アルキルエ

ステルだけからなる(共)重合体を添加したものでは、 バンク回りの向上やロールからの剥離性を高める効果が 得られなかった。

【0056】表2から判る通り、耐熱性のゴム変性熱可塑性樹脂に対しても本発明のメタクリル酸メチルおよびアクリル酸アルキルエステルを必須成分とする共重合体(II)を添加することによりそのバンク回りやロールからの剥離性を高める効果が得られる。しかしながら、過剰の共重合体(II)の添加ではゴム変性熱可塑性樹脂の

性能(耐熱性)が損なわれてしまう。

[0057]

【発明の効果】メタクリル酸メチルおよびアクリル酸アルキルエステルを必須成分とする共重合体をABS樹脂等のゴム変性熱可塑性樹脂に配合することにより、それらの優れた性能を損なうことなくバンク回りや加熱ロールからの剥離性を高め、これまで困難であったカレンダー加工でのシート状物の成形を可能にすることができる。

フロントページの続き

(51) Int. Cl. 6

識別記号 庁内整理番号

FΙ

技術表示箇所

CO8L 51:00) B29K 55:02

(72)発明者 原田 隆

神奈川県川崎市多摩区登戸3816番地 三菱 レイヨン株式会社東京技術・情報センター 内 (72)発明者 藤井 誠三

神奈川県川崎市多摩区登戸3816番地 三菱 レイヨン株式会社東京技術・情報センター 内

(72)発明者 善弘 充人

広島県大竹市御幸町20番1号 三菱レイヨン株式会社大竹事業所内